PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 03268808 A

(43) Date of publication of application: 29.11.91

(51) int, Ci

B21B 27/00 B21D 28/34 B21D 37/20

(21) Application number: 02067443

(71) Applicant:

SUMITOMO METAL IND LTD

(22) Date of filing: 16.03.90

(72) Inventor:

YAMAMOTO HIDEO

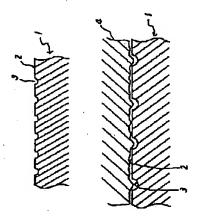
(54) TOOL FOR PLASTIC WORKING OF METAL

COPYRIGHT: (C)1991, JPO& Japio

(57) Abstract:

PURPOSE: To make a product superior in dimensional accuracy and appearance without generating burning flaw or slip by making a tool for plastic working with a number of small recesses on its smooth plane and making the diameter and depth of the size of each recess into a specified value respectively.

CONSTITUTION: The tool 1 is provided with the recesses 3 of the diameter of 5-50 μ m and depth of 0.5-50 μ m on the smooth surface 2. These recesses 3 are provided on the whole of the surface of tool so that the total area of the recesses 3 becomes 5-50% to the surface area of the tool before recessing. When a metal is plastically worked with this tool, it is worked in a such state that a part of the material 4 is entered into these recesses 3. Thus, the coefficient of friction is increased and also lubricating oil in the recesses 3 is pressed out and extended on the smooth surface part 1. In this way, because burning flaw and slip are hard to generate even if it is plastic working at high speed and high working rate, the product is superior in dimensional accuracy and appearance.



®日本国特許庁(JP)

① 特許出願公開

@ 公 開 特 許 公 報 (A) 平3-268808

@Int. Cl. 5

識別記号 庁内整理番号

❸公開 平成3年(1991)11月29日

B 21 B 27/00 B 21 D 28/34 37/20 B 8617-4E Q 6689-4E C 8315-4E

審査請求 未請求 請求項の数 1.(全5頁)

会発明の名称 金属の塑性加工用工具

②特 願 平2-67443

②出 頤 平2(1990)3月16日

⑫発 明 者 山 本

秀 男

大阪府大阪市中央区北浜 4 丁目 5 番33号 住友金属工業株

式会社内

⑪出 願 人 住友金属工業株式会社

大阪府大阪市中央区北浜 4 丁目 5 番33号

砂代 理 人 弁理士 穂上 照忠 外

外1名

明細 1

1. 発明の名称

金属の塑性加工用工具

2. 特許請求の範囲

平滑な奥面に、多数個の小さな確みをつけた塑性加工用工具であって、前記それぞれの確みの大きさは直径が5~50μ mで深さか0.5~5μ m であり、これらの確みの合計面積が確みをつける前の工具表面の面積に対して5~50%である金属の塑性加工用工具。

3.発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本発明は、金属の塑性加工用工具に関し、詳しくは、金属の冷間加工やプレス加工の際に発生する境付底やスリップなどが生じにくい塑性加工用工具に関する。

(従来の技術)

金属の冷間圧低では圧低ロールが、プレス加工 ではポンチ等の塑性加工用工具が使われている。 この冷間圧延およびプレス加工において、加工量 取いは加工速度を増大させたときに発生する問題 として、焼付底による加工材の外観不良の問題が ある。この焼付底が発生するのは、加工量取いは 加工速度の増大に伴う材料温度の上昇により潤滑 油の油膜が熱的に破壊されて工具と材料が凝着し、 工具面に材料が移着するからである。

一般に、焼付底は壁性加工における潤滑状態を改善すれば減少する。その方法としては、高粘度で且つ油膜破断温度の高い潤滑油を用いる方法が考えられるが、冷間圧延にこの方法を採用すると、圧延速度の加速および減速時に潤滑過多となり、ロールと材料との間でスリップを生じ、圧延が安定してできないという問題が発生する。

帝間圧延におけるスリップの問題は、ロール表面担さを大きくすれば改善される。例えば特開昭62-89505 号公報に開示されているようなロール表面に凹凸をつけたダルロールを使用すると、スリップの発生は少ない。しかし、ダルロールの場合、粗さの凸部で潤滑抽膜が破断されるため、焼付底が生じやすい。特に、圧下率を高めて圧延す

ると極めて焼き付きやすくなり、このため高速で 高圧下の圧延ができない。

一方、プレス加工において高粘度で且つ油膜破断温度の高い潤滑油を使用すると、板押え部の摩磨保設が低下し、材料の成形部への潤滑剤の流れ込みが不均一となり、加工材にシワが発生したり、肉厚に変動を生じる問題が発生する。

るためであり、表面の粗い工具の場合は、凸部で 油膜が破断されて液滑不足となり摩擦係数が過度 に高くなるためである。従って、摩擦係数を通切 に調整することができれば焼付座やスリップは生 じないと考えられる。

本発明者は工具表面状態を改善すれば、適正な 摩擦保敵でもって金属を塑性加工することができ ることを見出した。

本発明の要旨は「平滑な表面に、多数個の小さな確みをつけた壁性加工用工具であって、前記それぞれの確みの大きさは直径が5~50μm で深さが0.5~5μmであり、これらの確みの合計面積が確みをつける前の工具表面の面積に対して5~50%である金属の塑性加工用工具」にある。

上記憶みの合計面積とは、それぞれの確みの投 影面積を合計した面積を意味する。また、上記塑 性加工用工具としては、冷間圧延ロール、プレス 加工用ダイスやポンチ、管の圧延用マンドレル等 が代表的なものである。

(作用)

ŏ.

特開昭56-89302 号公報には、ダルロールの表面相度を一定の範囲に管理することで、焼き付きにくくする方法が開示されている。この発明によると、例えば、鋼帯圧延ではワークロールの平均要面粗度を0.2~0.4 μ ■の範囲に管理すれば、焼付疵を防止することができると記載されているが、ロールは使用中の摩託によりその要面組さは経時的に変化するため、このロールの場合でも長期間使用すると換付疵が発生する。

(発明が解決しようとする課題)

本発明の課題は、金属に例えば冷間圧延やプレス加工等の塑性加工を施す際、高速で高加工量の加工を行っても焼付底やスリップ等が長期にわたり生じない塑性加工用工具を提供することにある。(課題を解決するための手段)

表面の平滑な工具ではスリップが発生し、反対 に表面の粗い工具では続付底が発生する。これは、 前述したように表面の平滑な工具の場合は、潤滑 選多となり工具と材料との間の摩擦係数が低下す

以下、本発明について詳細に説明する。

第1図は、本発明にかかる工具の表面部分を示した一部拡大断面図、第2図は、本発明の工具で 材料を塑性加工したときの工具と材料の接触状態 を示した一部拡大断面図である。

本発明の工具 I は、図示すると p = のででは、図示すると p = のでである。 R = s x) で 2 p = のでである。 R = s x) で 2 p = のでである。 R = s x を c 0.5~5 p = のではみる。 C の p = のでである。 C の p = のででのである。 C の p = のででのである。 C の p = のでである。 C の p = のでのでは、 C のでは、 C のでは、 C ののでは、 C のののでは、 C ののでは、 C ののでのでは、 C ののでは、 C ののでは、 C のでは、 C ののでは、 C のでは、 C ののでは、 C のでは、 C のでは、 C のでは、 C のでは、 C ののでは、 C ののでは、 C ののでは、 C ののでは、 C ののでは、 C ののでは、 C のでは、 C のでは、 C のでは、 C ののでは、 C ののでは

特開平3-268808(3)

が過度に高くなることがないように、その個数を 一定の範囲となるように、即ち、弦みの合計面積 が弦みをつける前の工具表面の面積に対して一定 の範囲となるように設けられているので、焼き付 きやスリップなどは生じない。

本発明において、歪みの大きさおよび値みの合 計面積を前記のように規定したのは下記の理由か らである。

型の面積に対して 5~50%の範囲であっても、 製師の面積に対して 5~50%の範囲であっても、 個 α α 0.5 μ s より小さいかまたりのである。 さが 0.5 μ s より強いと、個々のなみにしてないがいと、個々のなれる。 材料が少なく、調神できないだけでなる。 保飲の上昇が割神できな潤滑油の量も少なく。 平滑な更節のないだけでは焼け底が発生する。 では焼け底が発生する。 の変性加工では焼け底が発生する。 のなると、個々のなみにおはいる。 が 5 μ s 超えると、個々のなが過度に、入り り込む質は増し、摩擦保数が過度に、入り て焼けが生じやすなるとともに、入り 料が平滑面でかき落とされて摩託粉なり、加工材 表面に汚れや押込底等が発生するからである。

一方、個々の窓みは直径5~50μmで深さ0.5~5μmの窓囲であっても、猛みの合計面積が窪みをつける前の工具表面の面積に対して5%未満の場合は、猛みの個数が少なく、入り込む材料の総量が少ないために、摩擦係数の上昇が低くてスリップや形状不良が発生しやすくなる。また、猛みの合計面積が50%を超えると、強みの個数が多くなりすぎ、平滑な表面部の比率が少なくなって、材料の入り込みによる摩擦係数の上昇が過度に高くなり、焼付疵が生じやすくなる。

前記館みは、エッチング、打割、放電加工、ブラスト加工などの方法で工具表面につけることができるが、紹かな怪みを連続的につけるにはレーザーピームを使用する方法が最適である。レーザーピームの場合は、工具表面にピームを照射し、クレーターを形成した後、クレーターの縁の凸部を研削または研算により除去することにより値みを形成することができる。また、レーザーピーム

でつけた匿みは滑らかであり、焼き付を起こしに くい。これらの方法で匿みをつける場合、その匿 みを連続した筋状や格子状にすると、潤滑油が外 に洩れてオイルピットにならないので、それぞれ の窗みが独立するように工具表面につけるのがよ

(実施例1)

直径 250mmで表面程度が R mex 2 μm以下の冷間 圧延用ロールの表面に、レーザーピームを使用し て下記の方法により第1表に示すように大きさお よび間積率を変えた高みをつけた。

〔窪みつけ方法〕

出力400~1200wのレーザービームを、歯数200~1000のチョッパーで断続的に温断して回転するロール表面に照射し、クレーターをつけた後、クレーターの縁部を# 400~1200番の砥粒入り砥石、またはパフで研削することで確みを形成した。宿みの深さおよび直径はこの研磨で興整した。

なお、ロール回転数およびチョッパー回転数は クレーターのロール同方向ビッチをaとした際、 a = (ロール回転数×ロール直径×π)/〔チョッパー歯数×チョッパー回転数〕で決まるので、ピッチョはロールおよびチョッパー回転数を制御することで調整し、ロール軸方向のクレーターのピッチはレーザーピームの送り速度で調整した。

上記の方法で得られた表面に確みをつけたロールと、レーザービームでクレーターをつけた後、研磨していないレーザーダルロールおよび研削仕上げロールで、油脂30%+ 牛脂脂肪酸オクチルエステル30%+ 柱油30%を主成分とする粘度35cst/50での圧延袖を3%エマルションとして用い、板厚 1.5mmの低炭素熱延鋼板および同板厚のステンレス鋼板 (SUS 304)を、圧延速度500m/min、圧下率5~45%で冷間圧延した。このときの娩付免生圧下率およびスリップ免生の有無を調べた結果を第1度に併記する。

(以下、未白)

		ロール表面の笛み形状			低炭素熱延鋼板の圧延結果		ステンレス鋼板の圧延結果	
区分	No.	直径(#■)	深 さ (µm)	面積率(%)	统付発生圧下率 (%)	スリップ発生	競付発生圧下率 (%)	スリップ発生
	1	5~8	3~5	28	40	無	25	無
	2	20~30	0.5~2	.25	40	•	25	
本	3	20~40	3	5	35	•	25	•
発	4	50	1~3	20	35		20	
	5	25~30	2~5	20	40		25	
明	6	15	3	50	35	•	25	
61	7	10~20	2~4	28	45	•	30	•
	8	5 ~25	2	10	45		25	
	9	3~4*	3~5	10	40	有	25	有
比	10	20~30	0.3~0.4	25	40		25	•
	11	20~40	3	3 *	35	•	20	•
較	12	55~75*	1~3	44	25	. 無	15	無
61	13	25~30	6~8	20	40	•	15	
	14	15	3	70 *	30		15	•
従来例	15	研削仕上げのままのロール**			25	有 (軽い)	15	
	16	レーザーダルロール***			10	無	5	

第1度に示すとおり、No.15の研削仕上のままの ロールおよびNo.16のレーザーダルロールでは、低 い圧下率で焼付が発生しているが、 10~108の 本発明の圧延ロールでは高い圧下率でも焼付が生 じにくく、且つスリップの発生もない。一方、No 9~ho14の比較例のように弦みをつけたロールで あっても、宿みの大きさや面積比が本発明で規定 する範囲を外れると焼付発生圧下率が低くなるか、 スリップが発生する。

(実施例2)

外径 100mmの表面租度がReex0.5μm のポンチ 表面に実施例1と同様の方法でレーザーピームに より第2表に示すように大きさおよび面積率を変 えた食みをつけた。

この窪みをつけたポンチと研削仕上げのままの ポンチで、下記に示す条件で厚さ0.6mm、直径200 mmの低炭素銅板(TS:33kgf/mm²)および硬質アルミ ニゥム板(TS:38kgf/ee*)をそれぞれ10枚速続して 深坡り加工した。

(深紋り加工条件)

材料表面に40℃での粘度が48cst のマシン油 (鉱油)を塗布し、ポンチ速度は2m/砂とし、ポ ンチとダイスのクリアランスを変えて、しごき事 (1-(加工後の厚さ/材料の厚さ))を10~40 %にとり、深さ100mm のカップ状に深敏りを行っ

第2表に、焼付が発生した時点のしごき率およ び加工材の肉厚変動率を調べた結果を併記する。 (以下、余白)

第 2 衰

区分		ポンチ表面の寝み形状			低炭素鋼板の深絞り結果		硬質アルミニウム板の深絞り結果	
	No.	直 径 (μ■)	深さ (µm.)	面積率(%)	焼付発生しごき 率 (%)	肉厚変動率 (%)	焼付発生しごき 串 (%)	肉厚変動率 (%)
	1	5 ~15	0.7~2.2	28	35	<5	35	<5
本	2	20~45	2.5~4.8	20	35		30	* .
	3	研削仕上げのままのポンチ**			30	25	25	20
比	4	研削仕上げのままのポンチ***			20	<5	15	<5

- (注) * 本発明で規定する範囲外を意味する。
 - ** ポンチ表面粗度はRa0.1##:
 - *** ポンチ表面粗度はRa0.3μ*。

区分の榴の「本」は本発明例、「比」は比較例。

第2要から、従来のポンチに比べて本発明のポンチは焼付の発生するしごき率が大きく、高いしごき率で加工できることがわかる。また、製品には肉厚変動が少ない。

(発明の効果)

実施例にも示したように、本発明の工具を用いれば高速・高加工度の製性加工であっても、焼付金やスリップなどが生じにくいため、製品は寸法特度および外観特性に優れる。

4.図面の簡単な説明

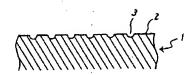
第1図は、本発明にかかる工具の表面部分を示した一部拡大断面図、

第2回は、本発明の工具で材料を塑性加工した ときの工具と材料の接触状態を示した一部拡大断 面図、である。

1:工具、2:平滑な表面部、3:強み、4: 被加工材料

出職人 住友会属工業株式会社 代理人 弁理士 穂 上 附 忠(ほか1名)

第1回



建2日

